19 日本国特許庁(JP)

① 特許出願公開

⑩ 公 開 特 許 公 報 (A) 平1-259135

⑤lnt.Cl.⁴

識別記号

庁内整理番号

❸公開 平成1年(1989)10月16日

C 22 B 21/06 9/05

7619 - 4K7325 - 4K

審查請求 有 請求項の数 2 (全8頁)

図発明の名称

溶融金属の不純物除去用回転ノズル

21特 昭63-87574 願

昭63(1988) 4月8日 22出 願

比佐志 明 衣 笠 ⑫発 者

兵庫県宝塚市中筋 9-3-1-206

⑫発 明 者

向 江 伸 人

豊

兵庫県三田市武庫が丘4-9,3-403 兵庫県多紀郡丹南町牛ケ瀬76-1

明 ⑫発 者 酒 造 创出 願人 日本ピラー工業株式会

大阪府大阪市淀川区野中南2丁目11番48号

社

個代 理 人

弁理士 鈴江 孝一

外1名

1.発明の名称

溶融金属の不純物除去用回転ノズル

2.特許請求の範囲

(1) シャフト部と、このシャフト部の下部に設 けられたロータ部を備え、溶融金属に浸渡回転さ せて溶融金属を攪拌するとともに、前記シャフト 部とロータ部に形成した送気通路を通して浄化ガ スを吹き込んで溶融金属に分散放出させる溶融金 | 属 の 不 純 物 除 去 用 回 転 ノ ズ ル に お い て 、 前 記 シャ フト部およびロータ部が多孔質セラミックスで形 成されていることを特徴とする溶融金属の不純物 除去用回転ノズル。

(2)シャフト部とこのシャフト部の下部に設け られたロータ部を備え、溶融金属に浸渍回転させ て溶融金属を攪拌するとともに、前記シャフト部 とロータ部に形成した送気通路を通して浄化ガス を吹き込んで溶融金属に分散放出させる溶融金属 の不純物除去用回転ノズルにおいて、前記シャフ ト部およびロータ部が多孔質セラミックスで形成

されかつ前記ロータ部下面の浄化ガス放出部を前 記シャフト部およびロータ部よりも細孔径の大き い多孔質セラミックスで形成したことを特徴とす る溶融金属の不純物除去用回転ノズル。

3.発明の詳細な説明

(産業上の利用分野)

本発明は溶融金属の不純物除去用回転ノズルに 関し、特にアルミニウム容湯の脱ガスおよび介在 物除去に多用される回転ノズルに関する。

(従来の技術)

近年、アルミニウム製品の利用範囲が拡大する のに伴って品質の向上が要求されている。そして アルミニウム製品の品質を向上させるために、製 品の素材となる鋳塊の品質を高めることが重要で あり、高品質の转塊は溶解、鋳造工程で溶腸中の 水素ガスおよび介在物を除去することによって得 られる。つまり脱ガスおよび介在物除去を目的と した溶腸処理を行うことによって品質の高い鋳塊 を得ることができる。

即ち、アルミニウムの溶腸には、原材料の溶解

過程において発生する水素ガス・酸化物などの介 在物が不純物として含まれており、これのの系統 物が鋳塊に視入すると、鋳物にピンホールが発生 し、また熱間加工中や中間焼鈍時におけるフル などの表面欠陥を生じて、機械的性質・成形性・ 加工性および表面処理性等の特性を低下させることになる・したがって、 純物の除去がなされる。

アルミニウムの溶湯処理方法として、従来、第 5 図に示すように、溶湯 A に浸漬された不純物除 去用回転ノズルB をモータ C によって回転駆動す るともに、不純物除去用回転ノズルB に形成成だれている送気通路(図示せず)を通して、例えば、不 れてけるスを微細気やD として溶湯 A に吹きにいる 水素ガスおよび介在物を浮上分離させるようにした れる。

この溶湯処理方法によれば、アルミニウム溶湯 A にできるだけ欲細な不活性ガス気泡 D を分散放出させるとともに、溶湯 A を適度に攪拌して溶湯

3

そこで、不純物除去用回転ノズルを耐摩耗性および耐酸化性にすぐれた緻密質セラミックスで形成することが考えられるけれども、緻密質セラミックスは、機械加工性がきわめて悪く、シャフト部B1とロータ部B2の外形はもとより、送気通路り、出口b2、放射状の満b3および外周切欠部b4等の加工が相当困難である上、高価格である欠点を有している。

また、従来の不純物除去用回転ノズルBでは、 ロータ部B2に形成された放射状の構b3と外周切欠 部b4を利用して不活性ガス気泡を粉砕することに Aと気胞Dを積極的に接触させることによって、不純物の除去を行う。したがって、溶湯Aにできるだけ微細な不活性ガス気泡Dを分散放出させることが溶湯処理での大きな課題であり、微細な不活性ガス気泡を分散放出させるのに適した不純物除去用回転ノズルBが種々提案されている。

(発明が解決しようとする課題)

しかし、前記従来の不純物除去用回転ノズルB はカーボンによって形成されているから、700 ℃

4

よって微細化するようにしているから、不純物除去用回転ノズルBを比較的高速で回転させなければならない。

本発明はこのような事情に鑑みなされたもので、耐摩耗性と耐酸化性にすぐれて延命化が達成でれたのが、交換頻度を大幅に低下させて処理作業での向上を図ることができるとともに、加工等にするのか、かつ後細などのであることにある。このでは、かつ後間などのでは、して、低速のでは、して、低速を図り、して、低速を図り、して、低速を図り、して、低速を図り、して、低速を図り、して、低速を図り、して、低速を図り、して、低速を図り、して、低速を図り、して、低速を図り、して、低速を図り、して、低速を図り、して、低速を図り、して、低速を図り、して、低速を図り、して、低速を図り、して、低速を図り、して、低速を図り、の現実が可能な溶験金属の不純物除去用回転

ノズルを提供することを目的とする。

(課題を解決するための手段)

前記目的を達成するために、本発明に係る第1 発明は、シャフト部とロータ部を備えた溶融金属 の不純物除去用回転ノズルを多孔質セラミックス で形成したものである。

また、前記目的を達成するために、本発明に係る第2発明は、シャフト部とロータ部を備えたぎ 融金属の不純物除去用回転ノズルを多孔質セラミ ックスで形成し、かつ前記ロータ部下面の浄化 スカカンヤフト部およびロータ部よりも 和孔径の大きい多孔質セラミックスで形成したも のである。

(作用)

前記第1の発明によれば、耐摩耗性および耐酸化性が向上するから、溶融金属との摩擦による投耗を生じる摩耗、溶融金属との酸化反応による投耗をそれぞれ抑制して延命化が達成され交換頻度を大幅に低下させ、これにより溶融金属の不純物除去処理の作業性を向上させることができる。

7

ロン或いはそれらの複合体によってなり、かつ0. 1~100 μmの離孔径の気泡を持つ多孔質セラミックスによって形成されている。

シャフト部10には 脚線に沿って第1 通路11が 質 通形成され、上端連結部12が 図示されていないカップリング等を介して回転駆動系および Ar, N2, He などの不活性ガス或いは塩素との混合ガスによってなる浄化ガス供給額(ともに図示せず)に連結される。

ロータ部20にはその上部にシャフト部10の下端部を圧入嵌合する嵌合凹部21が形成され、この部22を形成するとともに、雌ねじ部22の下側に大径の空間部23を形成してある。そして、外周部にはが野成されており、前記空間部23の底壁23aの下部24に連続する複数の溝25を形成し、各溝25が対応している底壁23aには所定の間隔を有して複数の水孔26を質過形成することによって、空間部23と満

(実施例)

以下、本発明の実施例を図面に基いて説明する。 第1図は本発明に係る第1の発明の実施例を一部断面にて示す正面図、第2図は拡大底面図を示し、これらの図において不純物除法用回転ノズル1は細長状のシャフト部10と、このシャフト部10の下部に設けられた大径円盤状のロータ部20とからなり、それぞれは、SiC,Si3 N4, A2 2 O3,サイア

8

25を連通させ、これにより前記シャフト部10の第 1 通路11,空間部23および小孔26で送気通路2を 形成している。また、シャフト部10にはその下端 に雄ねじ部13が形成されてり、この雄ねじ部13を ロータ部20の雌ねじ部22に螺合することによって、 シャフト部10の下部にロータ部を一体的に設けた 構成になっている。

前記構成において、不純物除去用回転ノズル1は、例えば従来例の第5図で述べたアルミニウム溶湯に浸着され、アルミニウム溶湯に浸む回転させるとともに、送気通路2を通して前述の浄化ガスを吹き込んでアルミニウム溶湯に分散放出させる。

即ち、浄化ガスは送気通路2の出口、つまり複数の小孔26から放射状の構25に放出され、これらの構25と各構25の外端に連続する。切欠部24とによって粉砕され、微細な浄化ガス気泡として溶湯と消化がある。そして溶湯を適度に攪拌することで溶湯と消化がなの物を積極的に接触させ、水素ガス、酸化物などの

介在物を不純物として除去する溶湯処理がなされる。

不純物除去用回転ノズル1は耐摩耗性および耐酸化性にすぐれており、またアルミニウム溶腸に対して活性である。したがって溶腸が抑えられてはる資料がしたよる損耗が抑えられている。そのために不純物除去の質を強成できる。そのでは、水の省略化を図ることができるから経済的上する。軽減するとともに、溶腸処理作業性が向上する。

また、従来の緻密セラミックスと比較して機械加工性にすぐれているから、シャフト部10とロータ部20の加工を所望の設計条件に対応して容易に行うことができる上、きわめて低価格である経済的な有利性をもっている。

第5図に示した処理装置に本発明に係る不純物除去用回転ノズル1(シャフト部の外径60mmゆ)を装着した場合と、従来のカーボン製の不純物除去用回転ノズルB(シャフト部の外径70mmゆ)を装着した場合について、アルミニウム溶湯温

1 1

ロータ部20にはその上部にシャフト部10の下端 部を圧入嵌合する嵌合凹部21が形成され、この嵌 合凹部21の下側同心位置に若干小径の雌ねじ部22 を形成するとともに、雌ねじ部22の下側は下方に 向けて大きく開口してある。そして、この阴口部 の下端に浄化ガス放出部3を圧入嵌着してある。 浄化ガス放出部3 は前記シャフト部10およびロー タ部20よりも細孔径の大きい気孔(1 0 ~ 100 μ m)をもつ多孔質セラミックスによって形成され ており、特に中心部の肉厚を大きくして、中心部 からの浄化ガス放出を抑えている。また浄化ガス 放出部3の上部に空間部23を形成し、シャフト部 - 10の 第 1 通 路 11 ,空 間 部 23お よ び 浄 化 ガ ス 放 出 部 3 の細孔径の大きい気孔で送気通路2 を形成して いる。そして、シャフト部10には、第1の発明と 同様にその下端に雄ねじ部13が形成されており、 この雄ねじ部13をロータ部20の雌ねじ部22に螺合 することによって、シャフト部10の下部にロータ 部20を設けた構成になっており、ロータ部20の外 周には複数の切欠部24を形成してある。

度 680 ~750 ℃、回転数 180 ~800 r, p, m、Arガス 流量 0~8 0 2 / m i n の条件のもとで任意に設定した諸条件で比較テストを行った結果、カーボン製の不純物除去用回転ノズルBが17時間運転で5 mmの 摩耗を生じたのにもかかわらず、本発明に係る不純物除去用回転ノズル1 は50時間運転において全く摩耗を生じなかった。

第3図は本発明に係る第2の発明の実施例を一部断面にて示す正面図、第4図は同底面図を示す。 尚前記第1の発明と同一もしくは相当部分には同一符号を付して説明する。

前記第3図および第4図において、不純物除去 用回転ノズル1は前記第1の発明と同様の多孔質 セラミックスによって形成されたシャフト部10と、 このシャフト部10の下部に設けられた大径円盤状 のロータ部20とからなっている。そしてシャフト 部10には軸線に沿って第1通路11が貫通形成され、 上端連結部12が図示されていないカップリング等 を介して回転駆動系および浄化ガス供給額(とも に図示せず)に連結される。

1 2

前記構成において、不純物除去用回転ノズル1 は、前記第1の発明と同様にアルミニウム溶湯処 理装置に装着され、アルミニウム溶湯に浸渍回転 させるとともに、送気通路2を通して浄化ガスを 吹き込んでアルミニウム溶湯に分散放出させる。

即ち、浄化ガスは送気通路2の出口を構成する
浄化ガス放出部3から微細な浄化ガス気泡として
分散放出されて浮上する。そして、切欠部24によ
って海線を適度に攪拌することで溶視にまき込んで
今化ガス気泡が溶視の液面から排出される。
神化ガス気泡が溶視の液面から排出される。
神俗間をかせいで、浄化ガス気泡にまっか
ないで、治療をである。
がないて、水素ガス、酸・埋がな
される。

不純物除去用回転ノズル」は耐摩耗性および耐酸化性にすぐれており、またアルミニウム溶湯に対して不活性である。したがって溶湯との摩擦による豚耗および酸化反応による損耗が抑えられ延命化を遂成できる。そのために不純物除去用回転

ノズル1 の交換頻度が大幅に低下し、メンテナンスの省略化を図ることができるから経済的負担も 軽減するとともに、処理作業性が向上する。

また、シャフト部10およびロータ部20よりも細孔径の大きい気孔をもった多孔質セラミックスにおって形成された浄化ガス放出部3から、浄化ガス気御とできるので、裕陽とかにが良好である。したが良がないために、浄化ガスの流量を低減できる。

さらに、従来の緻密セラミックスと比較して機 械加工性にすぐれているから、シャフト部10とロ ータ部20の加工を所望の設計条件に対応して容易 に行うことができる上、きわめて低価格である経 済的な有利性をもっている。

第5 図に示した処理装置に本発明に係る不純物除去用回転ノズル1 を装着した場合と、従来のカーボン製の不純物除去用回転ノズルB を装着した

1 5

耐摩耗性および耐酸化性が向上する。したがって溶融金属との摩擦によって生じる摩耗,溶融金属との摩擦による損耗をそれぞれ抑制することができるので、不純物除去用回転ノズルの交換頻度が大幅に低下する。そのためにメンテナンスの省略化を図ることができ、経済的負担を軽減させることができるとともに、処理作業性を向上させる。

しかも、緻密質セラミックスと比較して機械加工性にすぐれているから、所望の設計条件に対応 して容易に加工することができる上、きわめて低 価格である経済的な有利性をもっている。

また、本発明は係る第2の発明によれば、シャフト部になり、一タ部にロータ部にロータがはロータを選び、前記の不純物除去用回転ノズルロータが、前記の不成するととも、前記がカーの形成ととも、前記がカーでである。したがって溶融金属との摩擦によって生まる。したがって溶融金属との摩擦によって生まる。したがって発金属との摩擦によって生まる。したがって発音を発音を表現しているがある。

場合について、アルミニウム溶湯温度 680 ~750 ℃、回転数 180 ~900 r,p,m、Arガス流量 0~8 0 2/minの条件のもので任意に設定した 諸条件で比較テストを行った結果、従来の不純物除去用回転ノズルでは、Arガスの均一微細分散化を得るために、回転数 600 r,p,m、ガス流量 8 2/minを要したもにもかかわらず、第2の発明に係る不純物除去用回転ノズル1 では回転数 400 r,p,m、ガス流量 6 2/minで同等の結果を得ることができた。

尚、前記各実施例では、アルミニウム溶湯の不 純物除去について説明しているが、本発明に係る 第1および第2の発明は前記実施例にのみ限定さ れるものではなく、アルミニウム以外の溶融金属 に混入している不純物の除去に適用可能であるこ とはいうまでもない。

(発明の効果)

以上説明したように、本発明に係る第1の発明によれば、シャフト部とこのシャフト部の下部にロータ部を設けた溶融金属の不純物除去用回転ノズルを多孔質セラミックスで形成しているから、

1 6

じる様耗, 裕触金属との酸化反応による損耗をそれぞれ抑制することができるので、不純物除去用回転ノズルの交換頻度が大幅に低下する。そのためにメンテナンスの省略化を図ることができ、経済的負担を軽減させることができるとともに、処理作業性を向上させる。

また、シャフト部およびロータ部よりも細孔径の大きい気孔をもった多孔質セラミックスにお後れた海化ガス放出部から、海化ガスを後であるのでが、溶融金属と海化ガス気泡との接触したが高いで、溶融金になる。したが、溶験法を低減できる。 しん 変がないので海化ガスの流量を低減できる。

しかも、緻密質セラミックスと比較して、機械 加工性にすぐれているから、所望の設計条件に対 応して容易に加工することができる上、きわめて 低価格である経済的な有利性をもっている。

4. 図面の簡単な説明

第1図は本発明に係る第1の発明の実施例を一

部断面にて示す正面図、第2図は同拡大底面図、第3図は第2の発明の実施例を一部断面にて示す正面図、第4図は同拡大底面図、第5図は溶融金属処理装置の概略斜視図、第6図は従来例を一部断面にて示す正面図、第7図は同拡大底面図である。

1 …不純物除去用回転ノズル

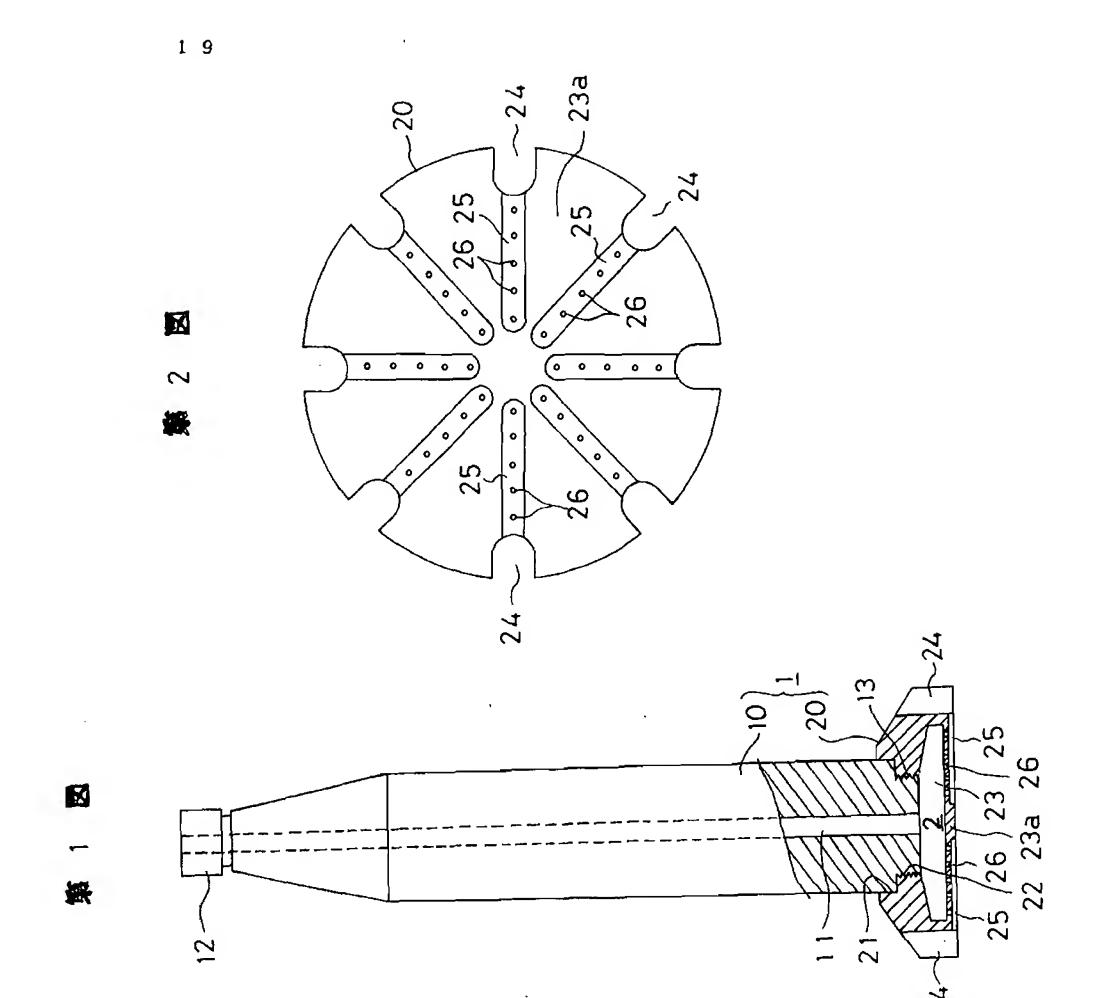
2 …送気通路

3 … 浄化ガス放出部

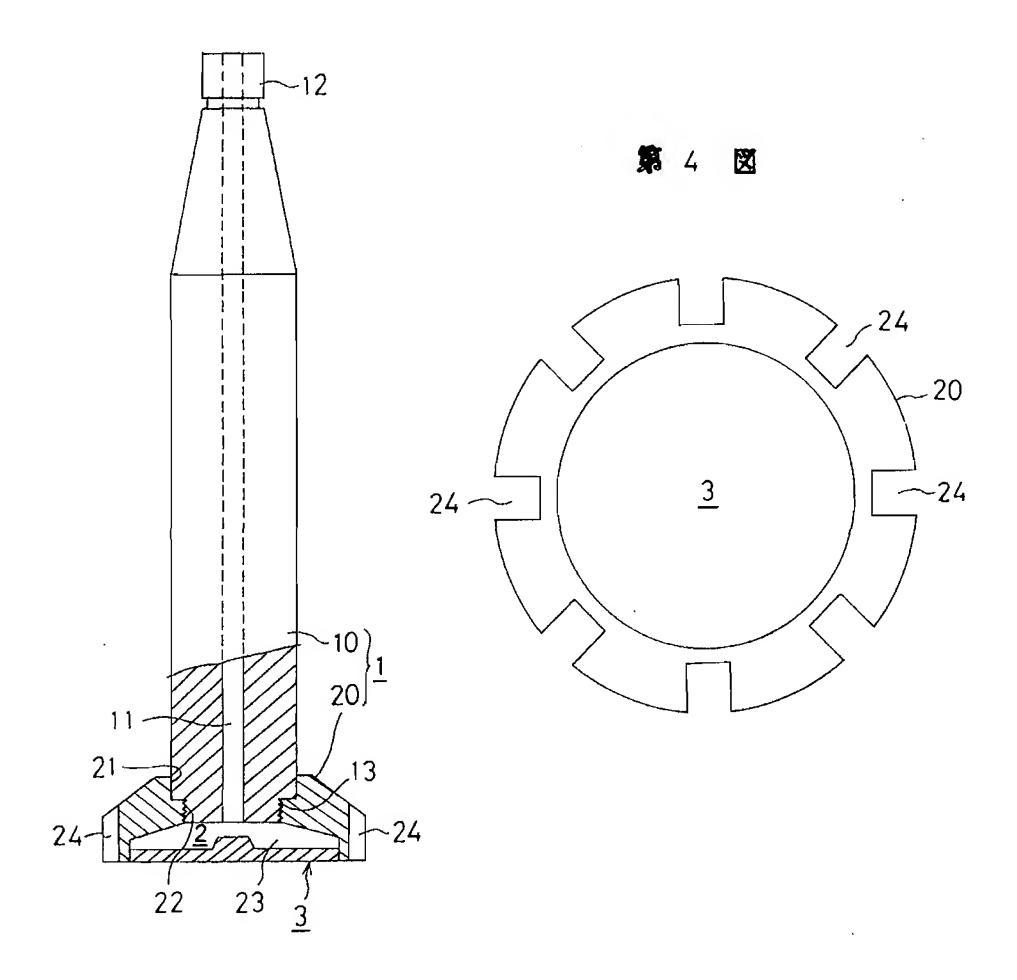
10… シャフト部

20… ロータ部

特 許 出 願 人 日本ピラー工業株式会社 代理人 弁理士 鉿 江 孝 一



第 3 図



第 5 页

